## Process for making components of fibre reinforced plastic

Patent number:

EP1236564

**Publication date:** 

2002-09-04

Inventor:

SCHUERMANN HELMUT PROF DR ING (DE); EHLEBEN MAX

DIPL-ING (DE); DENZIN ROMAN DIPL-ING (DE)

Applicant:

BPW BERGISCHE ACHSEN KG (DE)

Classification:

- international:

B29C70/54

- european:

B29C70/46A; B29C70/48; B29C70/54E4

Application number: EP20020003411 20020214

Priority number(s): DE20011006923 20010215

Also published as:

DE10106923 (A

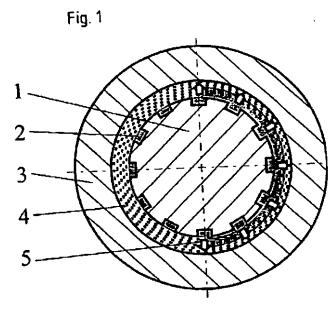
Cited documents:

US4849150 FR2108923 XP004141258

Report a data error he

#### Abstract of EP1236564

A central mandrel (1) is surrounded or wrapped with fibers (4) and molten polymer is fed into the mold space at right angles to the fibers (4) through feed channels (2). The finished component is removed after cooling and hardening. The mandrel can be hollow, with feed channels ending in grooves distributed over the circumference. The mandrel and mold are heated. <??>A central mandrel (1) is surrounded or wrapped with fibers (4) and molten polymer is fed into the mold space at right angles to the fibers (4) through feed channels (2). The finished component is removed after cooling and hardening. The mandrel can be hollow, with feed channels ending in grooves distributed over the circumference. The mandrel and mold are heated. It is introduced into the mold covered with fibers and the polymer is fed at pressures between 5 and 1000 bar.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide



Europäisches Patentamt European Patent Office Office européen des brevets



EP 1 236 564 A1 (11)

(12)

# EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag: 04.09.2002 Patentblatt 2002/36 (51) Int Cl.7: B29C 70/54

(21) Anmeldenummer: 02003411.2

(22) Anmeldetag: 14.02.2002

(84) Benannte Vertragsstaaten: AT BE CH CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI LU MC NL PT SE TR Benannte Erstreckungsstaaten: AL LT LV MK RO SI

(30) Priorität: 15.02.2001 DE 10106923

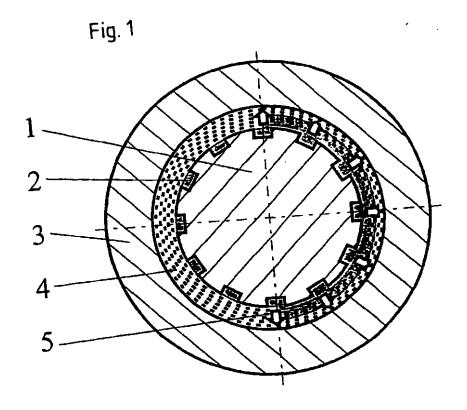
(71) Anmelder: BPW Bergische Achsen Kommanditgesellschaft 51674 Wiehl (DE)

(72) Erfinder:

- Schürmann, Helmut, Prof. Dr.lng. 67133 Maxdorf (DE)
- · Ehleben, Max, Dipl.-Ing. 38102 Braunschweig (DE)
- · Denzin, Roman, Dipl.-Ing. 85238 Petershausen (DE)
- (74) Vertreter: Stenger, Watzke & Ring Patentanwälte Kaiser-Friedrich-Ring 70 40547 Düsseldorf (DE)

### Verfahren zur Herstellung von Bauteilen aus faserverstärktem Kunststoff (54)

Es wird ein Verfahren zur Herstellung von Bauteilen aus faserverstärktem Kunststoff, bei dem ein mit (57)Fasern (4) belegter Kern (1) in eine Form (3) eingebracht wird und Kunststoff oder Kunststoffvorprodukte in flüssiger Form im Wesentlichen senkrecht zu den Fasern in den Formraum eingeleitet wird und anschlie-Bend der eingebrachte Kunststoff aushärtet und das Bauteil aus der Form entfernt wird. Dieses Verfahren ermöglicht die Herstellung von dickwandigen Bauteile mit hoher Laminatqualität.



EP 1 236 564 A1

#### Beschreibung

[0001] Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung von Bauteilen aus faserverstärktem Kunststoff sowie nach diesem Verfahren hergestellte Bauteile, wie Hohlkörper, Antriebswellen, Blattfedern und Federlenker

und Federlenker.

[0002] Verbundkörper aus faserverstärkten Kunststoffen finden in vielen Bereichen der Technik Anwendung, in denen hochfeste Bauteile bei möglichst geringem Baugewicht eingesetzt werden sollen. Als Matrixsysteme für die Verstärkungsfasern werden duroplastische und thermoplastische Kunststoffe eingesetzt. Als Bauteile können z. B. Hohlkörper, insbesondere Druckbehälter, Rohre, Antriebswellen, Blattfedern, Federlenker, usw. genannt werden.

[0003] Insbesondere die thermoplastischen Matrixsysteme zeigen eine Reihe von Vortellen, da die Ausgangsmaterialien unbegrenzt lagerfähig sind, sie unter hygienischen Arbeitsbedingungen verarbeitet werden können und außerdem recyclingfähig und oft erheblich preiswerter sind als entsprechende duroplastische Systeme. Zur Herstellung von Bauteilen aus thermoplastischen endlosfaserverstärkten Kunststoffen sind verschiedene Verfahren bekannt.

[0004] In Fortschrittsberichte VDI, Reihe 2: Fertigungstechnik Nr. 393, VDI-Verlag, 1996 wird ein Verfahren zum Thermoplast-Wickeln beschrieben, worin ein Gemisch aus Verstärkungsfasem und thermoplastischem Matrixmaterial, zum Beispiel thermoplastische Prepregs oder Hybridfasern, im konventionellen Wickelverfahren auf einem thermoplastischen Kernrohr abgelegt wird. Der zugeführte Faden wird mit den bereits vorher auf dem Kern abgelegten Schichten verschweißt. Die hierzu erforderliche Schmelzenergie muss kontinuierlich während des Wickelvorgangs zugeführt werden. Für eine gute Laminatqualität ist es notwendig, dass die thermoplastische Schmelze unter Druck erstarrt. Die Konsolidierung der thermoplastischen Matrix erfolgt entweder allein durch die Fadenspannung oder mit Hilfe geeigneter Andrückvorrichtungen.

[0005] Aus der DE 42 157 56 A1 wird ein Verfahren zur Herstellung von Hohlkörpern nach dem sogenannten Schmelzdruckformen offenbart, worin ein thermoplastisches Kernrohr mit Fasern, thermoplastischen Prepregs oder Hybridfasern belegt wird. Bei rotationssymmetrischen Bauteilen erfolgt die Faserablage im Wickelverfahren. Der so hergestellte Vorformling wird von außen erwärmt und anschließend in ein Werkzeug gelegt, druckdicht verschlossen und mit Innendruck beaufschlagt, was die Konsolidierung des Matrixmaterials bewirkt.

[0006] In der EP 835745 A2 wird ein Verfahren zur Herstellung von rohrförmigen Hohlkörpern durch Profilarminierungsziehen offenbart, worin zunächst ein thermoplastisches Kernrohr mit Fasern bewickelt wird. In das bewickette Hohlprofil wird ein konisch geformter Dom eingebracht, dessen Querschnitt dem des Hohlprofil wird ein konisch geformter des Hohlprofil wird ein konisch geformter Dom eingebracht, dessen Querschnitt dem des Hohlprofil wird ein konisch geformter Dom eingebracht, dessen Querschnitt dem des Hohlprofil wird ein konisch geformter Dom eingebracht, dessen Querschnitt dem des Hohlprofil wird ein Verfahren zur Leitzellung von rohrförmigen Hohlkörpern durch Profilarminierungsziehen zur Leitzellung von rohrförmigen Hohlkörpern durch Profilarminierungsziehen zur Leitzellung von rohrförmigen Hohlkörpern durch Profilarminierungsziehen offenbart, worin zunächst ein thermoplastisches Kernrohr mit Fasern bewickelt wird. In des bewickelte Hohlprofil wird ein konisch geformter Dom eingebracht, dessen Querschnitt dem des Hohlprofilarminierungsziehen wird.

profils geometrisch ähnlich ist. Anschließend wird der rohrförmige Hohlkörper ganz oder teilweise aufgeschmolzen, wobei ein Teil des die innere Schicht des rohrförmigen Hohlkörpers bildenden thermoplastischen Kunststoffs in die Faserschicht hineingepreßt wird und auf diese Weise eine mit Fasern verstärkte äußere Schicht des Hohlkörpers bildet.

[0007] In der DE 43 00 208 A1 wird ein Verfahren zur Herstellung von Hohlkörpern, insbesondere Rohren, rohrförmigen Torsionsstäben, Druckbehältern usw. aus faserverstärkten Kunststoffen offenbart, wobei wenigstens zwei Schichten mit unterschiedlich zur Längsrichtung orientierte Fasern eingearbeitet sind. Bei diesem Verfahren wird das bewickelte Rohr in ein Werkzeug eingebracht und mit dem Werkzeug in eine Rotationsbewegung um die Rohrlängsachse versetzt. Das thermoplastische Kernrohr wird auf Temperaturen oberhalb der Schmelztemperatur erwärmt und die durch die Rotationsbewegung erzeugten Zentrifugalkräfte wirken auf die Thermoplastschmelze und erzeugen so einen Konsolidierungsdruck.

[0008] Ein Nachteil des voranstehend beschriebenen Standes der Technik ist, dass sich in der Regel nur dünnwandige Hohlkörper herstellen lassen.

[0009] Ein Kemproblem bei der Herstellung von dickwandigen Hohlkörpern aus thermoplastischen, endlosfaserverstärkten Kunststoffen ist, dass eine Konsolidierung des Laminats durch ein Preßverfahren nicht möglich ist, da mit dem Preßvorgang stets eine Verringerung der Laminatdicke verbunden ist. Das hat zur Folge, dass bei Hohlquerschnitten entweder der innere Umfang vergrößert oder der äußere Umfang verkleinert werden muss. Ersteres führt bei großen Wanddicken dazu, dass der Faserwinkel der Verstärkungsfasern, welche im allgemeinen in einem Wickel- oder Flechtprozess aufgebracht werden, sich in Umfangsrichtung vergrößert und 35 sich die Wicklungen damit axial zusammenziehen und die einzelnen Schichten somit aufeinander abgleiten müssten. Dies ist jedoch aufgrund der hohen Reibung zwischen den Fasern mit konventionellen Techniken nicht möglich. Die Verkleinerung des äußeren Umfangs führt bei konstanter Länge des Profils zu Faserwelligkeiten, die bei thermoplastischen Matrizes eine starke Verringerung der Parallel-Druckfestigkeit im Endprodukt bedeuten würden.

[0010] Auch können sich bei der Konsolidierung des Laminats Hohlräume bilden, wenn das thermoplastische Material aufgrund des hohen Fließwiderstandes nicht in diese Hohlräume gelangt beziehungsweise wenn der eingebrachte Druck nicht ausreichend hoch ist. Bei größeren Wanddicken ergeben sich entsprechend größere Fließwege, was bedeutet, dass entweder die Zeiten, die die Schmelze für das Zurücklegen des Fließweges benötigt, sehr hoch sind oder aber Drücke benötigt werden, die mit Verfahren aus dem Stand der Technik nicht realisierbar sind.

[0011] Der vorliegenden Erfindung lag die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zur Herstellung von Bauteilen

5

20

aus faserverstärktem Kunststoff zur Verfügung zu stellen, mit dem es möglich ist, dickwandige Bauteile mit hoher Laminatqualität herzustellen.

[0012] Gegenstand der vorliegenden Erfindung ist ein Verfahren der Eingangs genannten Art, bei dem

- ein mit Fasern belegter Kern in eine Form einge-
- Kunststoff oder Kunststoffvorprodukte in flüssiger Form im Wesentlichen senkrecht zu den Fasem in den Formraum eingeleitet wird,
- der eingebrachte Kunststoff aushärtet und das Bauteil aus der Form entfernt wird.

[0013] Das erfindungsgemäße Verfahren ermöglicht die Herstellung von Bauteilen aus faserverstärktem Kunststoff mlt relativ hoher Wanddicke. Vorzugsweise sind die Bauteile endlosfaserverstärkt. Es konnte beobachtet werden, dass sich die Verstärkungsfaserwicklung, insbesondere wenn der Kunststoff bzw. das Kunststoffvorprodukt unter hohem Druck in den Formraum eingeleitet wird, trotz der Reibung zwischen den Fasern aufweitet, wodurch die Fasern gestreckt und konsolidiert werden. Man kann davon ausgehen, dass die Ursache hierfür der sich in der Form vorliegende Druck ist, der sich aufbaut, wenn die Kunststoffmaterialien in die Form eingebracht werden und in die Faserwicklung ein-

[0014] Der Kunststoff bzw. die Kunststoffvorprodukte werden erfindungsgemäß in flüssiger Form in die Form eingeleitet. Im Rahmen der vorliegenden Erfindung bedeutet "in flüssiger Form", daß die eingesetzten Materialien unter den Verarbeitungsbedingungen, wie Temperatur und Druck, fließfähig bzw. spritzbar sind. Die Kunststoffmaterialien sind vorzugsweise viskos, denn es hat sich gezeigt, dass sich dadurch ein hoher Konsolidierungsdruck aufbauen lässt. Die Kunststoffmaterialien weisen bevorzugt dynamische Viskositäten grö-Ber als etwa 10 Pa-s auf.

[0015] Nach dem Einleiten des Kunststoffs wird dieser gehärtet. In einer besonders bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung erfolgt das Aushärten unter Druck, so dass eine Konsolidierung des Laminats stattfindet. Der Konsolidierungsdruck ist bevorzugt senkrecht zur Faserwicklung, insbesondere senkrecht zur Wandung des herzustellenden Bauteils.

[0016] Konsolidierung bedeutet im Rahmen der vorliegenden Erfindung ein Verfestigen der flüssigen Materialien, wie Abkühlen einer Schmelze oder Polymerisationsreaktionen von Kunststoffvorprodukten, beispielsweise unter Druck, wobei die Faserwicklung verdichtet wird. Es wurde festgestellt, dass durch den in der Form auftretenden Innendruck während der Konsolidierung eine Faserstraffung erreicht wird, d.h. Faserweiligkeiten, die bei der Wicklung der Fasern auftreten können, werden ausgeglichen. Die Straffung bzw. Ausrichtung der Fasern ermöglicht eine höhere Lastaufnahme der Fasem, was wiederum zu einer höheren Stabi-

lität des Bauteils insgesamt führt.

[0017] Im ersten Schritt wird ein Kern, der in der Regel Werkzeug und nicht Bestandteil des herzustellenden Bauteils ist, mit Fasern belegt. Die Fasern werden auf dem Kern geschichtet, vorzugsweise wird dieser ist mit den Fasern umwickelt.

[0018] Als Fasern, die im erfindungsgemäßen Verfahren eingesetzt werden können, sind insbesondere alle sogenannten Endlosfasern geeignet. Beispiele sind natürliche und synthetische Fasern auf Kohlehydrat- oder Aminosäurebasis, Kohlenstofffasem, Glasfasern, Aramidfasern, keramische Fasern wie Siliciumcarbid, Bornitrit und Silikatfasern, Fasern aus Polyetherketon, vollaromatischem Polyamid, Polyethylen, Polypropylen, Polybutylenterephthalat, Polyamid, Polysulfon, Polyetherketon sowie beliebige Kombinationen der Voran-

[0019] In einer weiteren Ausgestaltung der vorllegenden Erfindung werden sogenannte thermoplastische Prepregs, duroplastische Prepregs oder Hybridfasern eingesetzt. Bei den Prepregs handelt es sich um einen relativ groben Faden mit 1000 oder mehr Filamenten, die mit einer Schmelze (durch einen Pultrusionsprozess) oder einem Pulver des Matrixmaterials getränkt 25

[0020] Die vorzugsweise ebenfalls einsetzbaren Hysind. bridgame können beispielsweise nach dem aus der EP-B 156 599 bekannten Verfahren hergestellt werden, indem man die beiden Faserarten getrennt voneinander durch Anblasen mit Luft spreizt und dann durch Zusammenführen über Rollen oder Stäbe vermischt. Das Spreizen kann grundsätzlich auch durch einen Flüssigkeitsstrahl, durch elektrostatische Aufladung oder durch Separieren der Einzelfilamente durch Kämme erfolgen. Hier erhält man eine innige Vermischung der Einzelfilamente, so dass im Mischgam Thermoplast- und Verstärkungsfasem statistisch gleichmäßig verteilt sind. Eine solche innige Vermischung ist aber nicht für alle Anwendungszwecke notwendig; man kann auch auf das Spreizen der Ausgangsfasern verzichten und diese nach einfachen Methoden vermischen, z.B. indem man sie zusammen über Rollen oder Stäbe zieht oder gemeinsam in einem Luftstrom verwirbelt. Hybridfasem bestehen üblicherweise aus 10 bis 90 Volumenprozent Verstärkungsfasern und 90 bis 10 Volumenprozent Thermo-

[0021] Weiterhin können duroplastische Prepregs eingesetzt werden, die mit dem erfindungsgemäßen Verfahren konsolidiert werden. Bei duroplastischen Prepregs handelt es sich um einen groben Faden oder sogar Bänder mit mehreren Millimetern Breite mit 1000 oder mehr Filamenten, die mit Vorprodukten des duroplastischen Matrixmaterials getränkt sind.

[0022] Die auf den Kern aufgebrachten Fasern bzw. Hybridfasern oder Prepregs werden anschließend mit zusätzlich unter Druck zugeführtem flüssigen Kunststoffmaterial konsolidiert.

[0023] Bei der Verwendung von Hybridfasern oder

. 1

١,

Prepregs muss nur soviel Matrix zusätzlich zugeführt werden, wie zum Auffüllen der Hohlräume im Formraum nötig ist. Um die hierfür benötigte Zeit zu verkürzen, können spezielle Wicklungstechniken gewählt werden, die ein Tränken zwischen den einzelnen abgelegten Fäden hindurch erleichtern. Auf diese Weise kann die Tränkung der Fäden selbst nahezu an allen Querschnittpunkten und am gesamten Umfang des einzelnen Fadens beginnen. Derartige Aufbauten erhöhen üblicherweise die Größe und/oder die Anzahl der Zwischenräume zwischen den Fäden und begünstigen so das Eindringen des flüssigen Kunststoffmaterials zwischen den Fäden hindurch. Beispiele für Faseraufbauten sind Wikkelmuster mit hohen Musterzahlen, also vielen Überschneidungspunkten, Wickelmuster mit Abständen zwischen den einzelnen abgelegten Fäden bis hin zur Korbwicklung oder die Verwendung von Zwirnen anstelle von Rovings, da festgestellt wurde, dass sich der Querschnitt von Zwirnen beim Wickeln weniger abplattet und so mehr Zwischenräume für die Tränkung zwischen den einzelnen Zwirnen hindurch bildet. Bei der Verwendung von Hybridfasern wird nur soviel Matrix zugeführt, wie zum Ausfüllen der Hohlräume nötig ist. Die Anschließende Konsolidierung der Hybridfaserwicklung erfolgt durch Wärmeeintrag, d.h. durch Aufschmelzen der Thermoplastfasem der Hybridgame.

[0024] Der im folgenden verwendete Ausdruck Kunststoffmaterial umfasst sowohl die einsetzbaren Kunststoffe als auch die Kunststoffvorprodukte.

[0025] Als Kunststoffe werden vorzugsweise thermoplastische Kunststoffe eingesetzt, d.h. die bei höheren Temperaturen im wesentlichen ohne Zersetzung schmelzen. Als thermoplastische Kunststoffe können thermoplastische Homopolymere, Copolymere und/ oder Polymerblends eingesetzt werden. Als Beispiele können abgewandelte Naturstoffe, wie Cellulosenitrat, Celluloseacetat, Celluloseether und Cellulosemischether, Polyamide, Polycarbonate, Polyester, Polyphenylenoxide, Polysulfone, Polyvinylacetale, Polyolefine, lonomere, Polyvinylchlorid (PVC), Polyvinylidenchlorid, Polymethylmethacrylat, Polyacrylnitril, Polystyrol, Polyacetale, Fluorkunststoffe, Polyvinylalkohol, Polyvinylacetat, Poly-p-xylylen, Polyetherketone, AcrylnitrilButadien-Styrol-Copolymere, Styrol-Acrylnitril-Copolymere, Polyterephthalate, lineare Polyurethane, chlorierte Polyether usw. genannt werden. Besonders bevorzugt sind Polyolefine, wie Polyethylen oder Polypropylen sowie Polyamide, wie Polyamid 6.6. Dabei kann es sich sowohl um Homopolymere als auch um Copolymere der Voranstehenden mit untergeordneten Anteilen einpolymerisierter Comonomerer handeln.

[0026] Selbstverständlich können auch zur Herstellung von Bauteilen aus thermoplastischen Kunststoffen zunächst die Monomere zugeführt werden und sich ein Polymensationsschritt anschließen.

[0027] Sollen Bauteile aus anderen Kunststoffen, wie z. B. Duroplasten, hergestellt werden, so hat es sich als vorteilhaft erwiesen, die flüssigen Kunststoffvorproduk-

te einzusetzen, d.h. Monomere oder Monomergemische, Prepolymere, etc., die im Anschluß an den Tränkungsvorgang in an sich bekannter Weise unter Bildung des Polymers (Kunststoffs) aushärten können. Beispiele für Duroplaste sind die sog. Gießharze, wie Epoxidharze, Methacrylatharze, ungesättigte Polyesterharze, Isocyanatharze und Phenacrylatharze, sowie die üblicherweise aus Prepolymeren herstellbaren Phenolharze, Melamin-Formaldehydharze, vernetzten und linearen Polyurethane, usw. In Abhängigkeit vom gewünschten Konsolidierungseffekt kann es erforderlich sein, die Viskosität der duroplastischen Kunststoffvorprodukte, die üblicherweise sehr niedrige Viskositäten aufweisen, in an sich bekannter Weise zu erhöhen. Bevorzugt sind dynamische Viskositäten größer als etwa 10 Pa-s.

[0028] Die als Kunststoffvorprodukte einsetzbaren Monomere oder Prepolymere werden vorzugsweise aus solchen ausgewählt, die sich durch Polyaddition und/oder radikalische Polymerisation polymerisieren lassen. Das Aushärten, d.h. die Polymerisation, kann thermisch und/oder durch Einsatz von sog. Härtern und/oder Polymerisationskatalysatoren/-initiatoren erfolgen.

[0029] Das Kunststoffmaterial kann auch sog. Funktionskunststoffe, wie Polytetrafluorethylene (PTFE), enthalten oder daraus bestehen, auch können ihnen Additive, die die tribologischen Eigenschaften verbessern oder abrasiv wirken, zugesetzt werden, wie MoS, Ruß, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, TiO<sub>2</sub>, ZrO<sub>2</sub>, Mischoxide aus Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, und/oder ZrO<sub>2</sub>, Carbide, wie SiC und B<sub>4</sub>C, Nitride, wie BN, Diamant und/oder magnetisch aktive Partikel usw.

[0030] Erfindungsgemäß wird der mit Fasern belegte Kern in eine Form eingebracht. Die Zufuhr des Kunststoffmaterials kann entweder von außen, d.h. von der äußeren Oberfläche der Fasern in Richtung Kern oder über den Kern, d.h. von innen nach außen in Richtung auf die Form erfolgen. Vorzugsweise ist der Kern hohl mit Zuführkanälen darin, so dass die Fasern mit dem flüssigen Kunststoffmaterial von innen nach außen getränkt und durchtränkt werden. Die Verteilung des Kunststoffmaterials im Formraum kann erleichtert werden, wenn die Zufuhrkanäle in Nuten münden, welche über den Kern verteilt sind.

[0031] Es hat sich als besonders vorteilhaft erwiesen, wenn die Form, in die der mit Fasern belegte Kern eingebracht wird, eine Druckform ist, so das sich durch die Zufuhr des flüssigen Kunststoffs und/oder Kunststoffvorproduktes im Formraum ein Druck aufbauen kann, wodurch Bauteile mit hoher Laminatqualität erhalten werden können.

[0032] Der Druck, mit welchem der flüssige Kunststoff und/oder das Kunststoffvorprodukt in die Form eingespritzt wird, beträgt vorzugsweise etwa von 5 bis 1.000 bar. Das erfindungsgemäße Verfahren ist sowohl zur Herstellung von geschlossenen Hohlkörpern als auch von sogenannten offenen Hohlkörpern, also überwiegend flächigen Bauteilen, geeignet. Insbesondere bei der Herstellung von flächigen Bauteilen hat das erfin-

dungsgemäße Verfahren gegenüber dem Stand der Technik einige Vorteile. Gemäß dem Stand der Technik werden flächige Bauteile beispielsweise über Preßverfahren hergestellt, welche jedoch den Nachteil aufweisen, dass Flächen, die annähernd parailel zur Preßrichtung liegen, nicht oder nur schlecht konsolidiert werden können. Im erfindungsgemäßen Verfahren werden die Verstärkungsfasern beziehungsweise das flächige Verstärkungsfaser-Halbzeug in eine Form eingelegt und gegebenenfalls fixiert. Durch das Eindringen des flüssigen Kunststoffs und/oder Kunststoffvorproduktes senkrecht zu den Fasern wirkt der Konsolidierungsdruck auch senkrecht zur Laminatebene auf allen Flächen des Bauteils. Es wurde festgestellt, dass durch den von innen wirkenden Druck die Fasern gestrafft werden, was eine besonders gute Lastaufnahme derselben im Bauteil gewährleistet.

[0033] Um eine ausreichende Konsolidierung zu gewährleisten, hat es sich insbesondere bei Verwendung von thermoplastischen Kunststoffen als vorteilhaft erwiesen, wenn der Kern und/oder die Form beheizt werden, um die Thermoplastschmelze oberhalb des Schmeizbereich des thermoplastischen Kunststoffs zu halten. Die Beheizung kann beispielsweise über eine elektrische Widerstand- oder Strahlenheizung erfolgen, bei der der Wärmefluß durch die Werkzeugwandung in die Wicklung erfolgt. Geeignet ist auch eine Hochfrequenzheizung, in der das verwendete Werkzeug aus Kern und Form als Zylinderkondensator eingesetzt werden. Bei der Hochfrequenzheizung bildet der Kern eine zylindrische Elektrode und das Außenwerkzeug die Gegenelektrode. Das so angelegte elektrische Wechselfeld kann den in die Wicklung eingespritzten thermoplastischen Kunststoff auf hoher Temperatur halten beziehungsweise, wenn mit thermoplastischem Kunststoff getränkte Fasern verwendet werden, das aufgewickelte, thermoplastische Material schmelzen. Eine Hochfrequenzheizung hat den Vorteil, dass nur ein dünner Randbereich des Außenwerkzeugs erwärmt werden muss, was nachfolgend den Vorteil hat, dass auch der Abkühlprozess schneller abläuft. Insbesondere wenn eine Hochfrequenz dazu eingesetzt wird, hat es sich als vorteilhaft erwiesen, dem thermoplastischen Kunststoff mikroskopisch kleine, elektroleitfähige und/oder magnetisch aktive Partikel, wie z.B. Kohlenstaub, Metailteilchen etc. beigemengt werden.

[0034] Das Einspritzen des flüssigen Kunststoffmaterials wird solange fortgeführt, bis alle Hohlräume in der Form gefüllt sind. In der Form stellt sich ein hydrostatischer Druck, also ein quasi statischer Druck ein. Im Anschluss daran erfolgt das Härten des Kunststoffs. Werden thermoplastische Kunststoffe eingesetzt, wird die Form beziehungsweise das erhaltene Bauteil abgekühlt. Das Abkühlen erfolgt vorzugsweise unter Aufrechterhalten des Druckes in der Form.

[0035] In einer bevorzugten Ausführungsform der vorliegenden Erfindung wird das hergestellte Bauteil in der Form von außen nach innen abgekühlt. Hierdurch

kann erreicht werden, dass ein Volumenschwund, der beim Abkühlen der Schmelze auftreten kann, durch Nachfließen weiterer Schmelze von innen ausgeglichen werden kann.

[0036] Bei Verwendung von Kunststoffvorprodukten erfolgt das Aushärten durch die Polymerisationsreaktion.

[0037] Das erfindungsgemäße Verfahren ist zur Herstellung von beliebigen Bauteilen geeignet. Es können Bauteile hergestellt werden, die einer hohen Zug- und Druckbelastung ausgesetzt sind. Beispiele für Bauteile, die hergestellt werden können sind Hohlkörper, Fahrzeugteile, z.B. für Lkws, etc. Beispiele für derartige Fahrzeugteile sind Druckbehälter, Antriebswellen, Blattfedem oder Federlenker für die Führung der Fahrzeugteiles

achse.

[0038] Es hat sich gezelgt, dass es mit dem erfindungsgemäßen Verfahren möglich ist, eine mehr als 5 mm dicke Wicklung aus reinen, nicht vorgetränkten Verstärkungsfasern mit einem hochviskosen Kunststoff bzw. Kunststoffvorprodukt vollständig zu tränken.

[0039] Die erfindungsgemäß hergestellten Bauteile weisen insbesondere bei einer hohen Viskosität des flüssigen Kunststoffs und/oder Kunststoffvorproduktes eine von innen nach außen, d.h. in Richtung des Durchtränkungsprozesses, zunehmende Faserdichte auf.

[0040] Ein weiterer Gegenstand der vorliegenden Erfindung sind Hohlkörper aus faserverstärktem Kunststoff, dadurch gekennzeichnet, daß sie einen von innen nach außen zunehmenden Anteil an Fasern pro Volumeneinheit aufweisen.

[0041] Durch den hohen Druck, mit dem der flüssige Kunststoff eingespritzt wird, zusammen mit dem hohe Durchtränkungswiderstand der Faserwicklung wird die Faserwicklung von innen nach außen aufgeweitet. Hierdurch kann am Innenumfang ein Bereich aus reinem Kunststoff entstehen, so dass der Faservolumenanteil hier örtlich gleich Null ist. Da die Faserwicklung von der Innenoberfläche des Bauteils zur Außenoberfläche hin verdrängt wird, nimmt die Faserdichte von innen nach außen zu, so daß der Anteil an Fasern pro Volumenanteil in Richtung Außenoberfläche kontinuierlich bis zu seinem Maximalwert an der Außenoberfläche ansteigt. Es stellt sich somit ein Gradient der Faserdichte über die Wanddicke ein.

[0042] Die vorliegende Erfindung wird anhand der nachfolgenden Figuren erläutert. Es zeigen

Figur 1 einen Schnitt durch ein Versuchswerkzeug und

Figur 2 Schnitt durch ein Werkzeug zur Herstellung von offenen Hohlkörpern.

[0043] Mit dem in Figur 1 dargestellten Versuchswerkzeug können zylindrische Hohlkörper mit einer Wanddicke von 2 bis 50 mm hergestellt werden.

[0044] Das Werkzeug besteht aus einem Innenwerkzeug (Wickelkern) 1, welcher in der hier dargestellten

40

50

Ausführungsform axial verlaufende Längsnuten 2 aufweist, und einem als Form dienenden Außenwerkzeug 3. Der Wickelkern 1 und das Außenwerkzeug 3 bilden gemeinsam eine ringförmige Kammer, den Formraum, für die Aufnahme der Fasern 4, d.h. des Laminats. Über die Längsnuten 2 schießt das flüssige Kunststoffmaterial, z. B. eine Thermoplastschmelze, in die Kammer und dringt dann radial und damit senkrecht zur Faserwicklung 4 von innen nach außen in die Faserwicklung 4, d.h. in das Laminat, ein. Die Tränkung mit Kunststoffmaterial wird in Fig. 1 durch eine hellgraue Färbung 5 dargestellt.

[0045] Die hier dargestellten Längsnuten 2 erleichtem die Verteilung und das axiale Vorschiessen des Kunststoffmaterials, sind jedoch für das Erreichen der erfindungsgemäßen Wirkung nicht unbedingt erforderlich: Bei einer geeigneten Anspritzweise, z. B. wenn nur im Anspritzbereich eine Nut o. ä. vorllegt, baut sich durch die beschriebene Aufweitung der Faserwicklung ein Ringspalt auf, in welchem das flüssige Kunststoffmaterial in die Kammer vorschießen kann.

[0046] Das Kunststoffmaterial wird mittels einer hier nich dargestellten Fördereinrichtung, wie einem Extruder, einer Spritzgießmaschine oder Kolben usw., gefördert und der erforderliche Druck erzeugt. Durch die Viskosität des flüssigen Kunststoffmaterials und den hohen Durchtränkungswiderstand der Faserwicklung 4 wird ein radialer Preß- oder Konsolidierungsdruck auf die Faserwicklung gebracht.

[0047] Die Form 3 (Außenwerkzeug) ist in der hier dargestellten Ausführungsform bis auf eine Öffnung für das Einbringen des Kunststoffmaterials geschlossen, so dass nach Abschluß des Tränkungsvorganges ein hydrostatischer Druckzustand aufrechterhalten werden kann. Wird bei Verwendung einer Thermoplastschmelze im Anschluss an den Konsolidierungsprozess das Bauteil von außen nach innen abgekühlt, kann ein gegebenenfalls auftretender Volumenschwund durch Nachfließen weiterer Schmelze von innen ausgeglichen werden. Auf diese Weise werden hohe, lunkerfreie Laminatqualitäten erhalten. Eine weitere Verbesserung der Laminatqualität kann dadurch erhalten werden, wenn das gesamte Werkzeug während des Aufheizvorganges und vor Beginn des Tränkungsvorganges evakulert wird. Dadurch können ein oxidativer Abbau der Kunststoffmaterialien und Lufteinschlüsse weitgehend vermieden werden.

[0048] In Figur 2 ist eine mögliche Weiterbildung des erfindungsgemäßen Verfahrens zur Herstellung von offenen Hohlkörpern dargestellt. Das Werkzeug besteht in der in Figur 2 dargestellten Ausführungsform aus einem axial beweglichen Preßstempel 6 und dem Außenwerkzeug 3. Der Preßstempel 6 ist mit ringförmig angeordneten Nuten 2 versehen, die durch Verteilerkanäle 7 gespeist werden. Das Belegen des Kerns mit Fasern erfolgt durch Einlegen der Fasern, beispielsweise als fertige Gewebe oder Gelege 4. Anschließend wird das Außenwerkzeug 3 geschlossen und gegebenenfalls eva-

kuiert. Das Kunststoffmaterial wird über die Nuten 2 eingeschossen. Auch in der hier dargestellten Ausführungsform erfolgt das Vordringen des flüssigen Kunststoffmaterials senkrecht zur Wicklung 4, so dass der Preßdruck auf alle Bereiche der Wicklung beziehungsweise des Laminats gleich ist. Die Konsolidierung beziehungsweise Tränkung des Laminats ist hier durch eine graue Färbung 5 dargestellt.

[0049] Auch in dieser Ausführungsform sind die Nuten nicht unbedingt erforderlich: Durch die beschriebene Verdichtung der Faserwicklung bildet sich ausgehend von den Verteilerkanälen 7 im Preßstempel 6 ein
Bereich, in welchem der Kunststoff in flüssiger Form
vorliegt, d.h. noch nicht ausgehärtet ist, über welchen
eine gleichmäßige flächige Verteilung des flüssigen
Kunststoffmaterials sichergestellt wird.

#### Bezugszeichenliste:

#### 20 [0050]

40

45

50

- 1 Innenwerkzeug (Wickelkern) 1
- 2 Nuten
- 3 Außenwerkzeug
- 4 Faserwicklung
- 5 heligraue Färbung
  - 6 Preßstempel
  - 7 Verteilerkanäle

#### Patentansprüche

- Verfahren zur Herstellung von Bauteilen aus faserverstärktem Kunststoff, bei dem
  - ein mit Fasern belegter Kern in eine Form eingebracht wird und
  - Kunststoff oder Kunststoffvorprodukte in flüssiger Form im Wesentlichen senkrecht zu den Fasern in den Formraum eingeleitet wird,
  - der eingebrachte Kunststoff aushärtet und das Bauteil aus der Form entfernt wird.
- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Fasem auf dem Kem geschichtet sind, oder dieser mit den Fasem umwickelt ist.
- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass die Fasern ausgewählt sind aus natürlichen und synthetischen Fasern auf Kohlenhydrat- oder Aminosäurebasis, Kohlenstofffasem, Glasfasem, Aramidfasern, keramische Fasem, wie Siliciumcarbid, Bornitrit und Silikatfasern, Fasern aus Polyetherketon, vollaromatischen Polyamiden, Polyethylen, Polypropylen, Polybutylenterephthalat, Polyamid, Polysulfon, Polyetherketon sowie beliebige Kombinationen der Voranstehenden

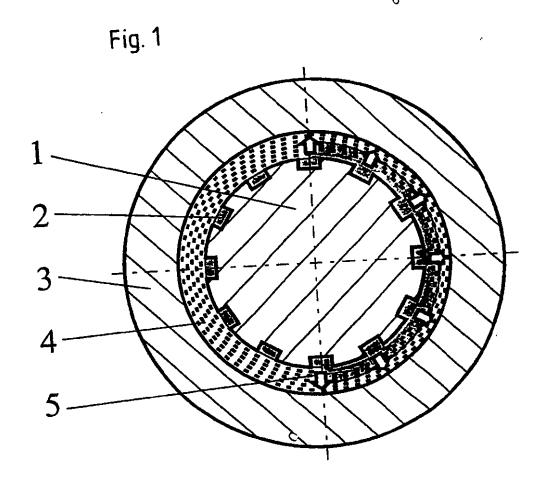
10

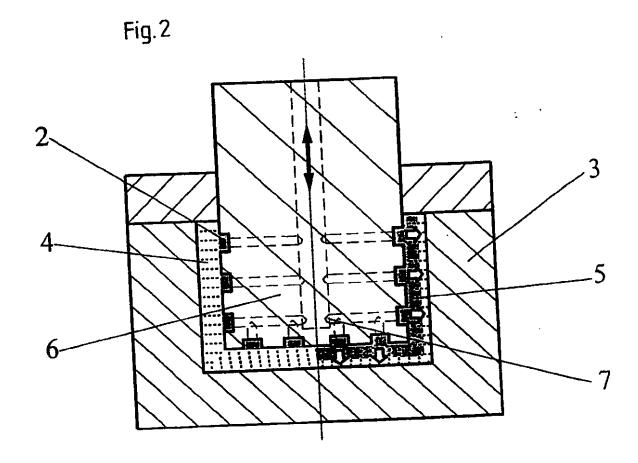
20

- 4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass der Kunststoff ausgewählt ist aus thermoplastischen Kunststoffen, wie abgewandelten Naturstoffen, Polyamid, Polycarbonat, Polyester, Polyphenylenoxid, Polysulfon, Polyvinylacetal, Polyolefinen, Ionomeren, Polyvinylchlorid (PVC), Polyvinylidenchlorid, Polymethylmethacrylat, Polyacrylnitril, Polystyrol, Polyacetalen, Fluorkunststoffen, Polyvinylalkohol, Polyvinylacetat, Poly-p-xylylen, Polyetherketonen, Acrylnitril-Butadien-Styrol-Copolymeren, Styrol-Acrylnitril-Copolymeren, Polyterephthalaten, linearen Polyurethanen, chlorierten Polyethern und/oder Duroplasten, insbesondere Gießharzen, wie Epoxidharungesättigten Methacrylatharze, Polyesterharze, Isocyanatharze und Phenacrylatharze, und aus Prepolymeren herstellbaren Phenolharzen, Melamin-Formaldehydharzen, vernetzten und linearen Polyurethanen und beliebigen Gemischen der voranstehenden.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass als Fasern Hybridfasern aus Verstärkungs- und Thermoplastfasern, thermoplastische Prepregs oder duroplastische Prepregs eingesetzt werden.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass der Kunststoff bzw.
    Kunststoffvorprodukt Funktionskunststoffe, die tribologischen Eigenschaften verändernde Additive
    und/oder abrasive Additive enthält.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass der Kern ein Hohlkörper ist und der Kunststoff bzw. das Kunststoffvorprodukt über den Kern zugeführt wird.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass der Kern Zufuhrkanäle aufweist, die in Nuten münden, welche über den Kern verteilt sind.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, dass der mit Fasern belegte Kern in eine Druckform eingebracht ist.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass der Kunststoff bzw. das Kunststoffvorprodukt mit einem Druck von 5 bis 1.000 bar zugeführt wird.
  - Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, dass der Kern und/oder die Form beheizt werden.
  - Verfahren nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, dass die Beheizung über eine Wider-

- standsheizung, Strahlenheizung oder Hochfrequenzheizung erfolgt.
- 13. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 12, dadurch gekennzelchnet, dass das erhaltene Bauteil in der Form abgekühlt wird, wobei der Druck in der Form aufrechterhalten wird.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass das erhaltene Bauteil von außen nach innen abgekühlt wird.
- 15. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 14, dadurch gekennzeichnet, dass das Bauteil ein Druckbehälter, eine Antriebswelle, eine Blattleder oder ein Federlenker ist.
- Hohlkörper aus faserverstärktem Kunststoff, dadurch gekennzeichnet, dass er einen von innen nach außen der Anteil der Fasern pro Volumenanteil zunimmt.

55







#### **EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT**

Nummer der Anmeldung EP 02 00 3411

	EINSCHLÄGIGE (	OKUMENTE			
Kategorle	Kennzeichnung des Dokumer der maßgeblichen	nts mit Angebe, sowelt erforder Telle	rtich, Beirit Anspr		FIKATION DER DUNG (mi.Cl.7)
χ	US 4 849 150 A (NISH: 18. Juli 1989 (1989-	IZAKI AKIHIKO ET / 07-18)	AL) 1-4,1	0 B29C7(	0/54
Y	* Spalte 1, Zeile 48 Abbildung 1C *	- Spalte 2, Zeile	52; 11,12		
Y	FR 2 108 923 A (ONER 26. Mai 1972 (1972-0 * Seite 4, Zeile 37	5-26)	11,12		
A	MICHAELI W ET AL: " speeds hollow parts" REINFORCED PLASTICS, TECHNOLOGY, NEW YORK Bd. 40, Nr. 3, 1. Mä Seiten 40-43, XP0041 ISSN: 0034-3617 * Abbildung 1 *	ELSEVIER ADVANCED , NY, US, rz 1996 (1996-03-0			
				RECH	ERCHIERTE IGEBIETE (Int.CI.7)
				B29C	
					,
Der	vorliegende Racherchanbericht wu	rde für alle Patentansprüche e		- Prûte	
	Recherchenort		Wich, R		
	MÜNCHEN  KATEGORIE DER GENANNTEN DOK  von besonderer Beceutung stein betrach  von besonderer Bedeutung in Verbindun  anderen Verblindun  kate	fiet nach o g mit einer D: in der pone L: aus a	rindung zugrunde i s Patentsokument, dem Anmeldedatur r Anmeldung angef nderen Gründen ar	egende Theorien das jedoch erst a n veröffentlicht wo ihrtes Dokument geführtes Dokum	rden ist ent
A: 0: 0: P:	anderen vereinermetering der seisen Haub Bechnelogischer Hintergrund Bichscheitliche Offenbarung Zwischenüteratur	& : Mitplk	ed der gleichen Pa iment		

# ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.

EP 02 00 3411

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patenttamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben. Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

im Recherchents angeführtes Patentid	ericht lokument	Datum der Veröffentlichung 18-07-1989		Mitglied(er) der Patentlamille			Datum der Veröftentlichung	
US 4849150	A		JP JP JP	1833040 5044908 63173625	В	29-03- 07-07- 18-07-	-1993	
FR 2108923	A	26-05-1972	FR	2108923	A5	26-05	-1972	
			c	<b>:</b>				

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr. 12/82

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
□ OTHER:

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.